LOW-FRICTION SLIDING MATERIAL AND LUBRICATING OIL COMPOSITION FOR USE THEREIN

Publication number: JP2004155891 Publication date: 2004-06-03

Inventor:

KONISHI SHOZABURO; KANO MAKOTO; YASUDA

YOSHITERU; MABUCHI YUTAKA

Applicant:

NIPPON OIL CORP; NISSAN MOTOR

Classification:

- international:

C10M169/04; C10M129/68; C10M133/02; C10M133/04; C10M133/06; C10M133/16; C10M133/54; C10M133/56; C10M137/10; C10M139/00; C10M141/06; C10M141/10; C23C14/06; C23C16/26; F01M9/10; F01M11/00;

C23C14/06; C23C16/26; F01M9/10; F01M11/00; C10N10/04; C10N30/06; C10N40/02; C10N40/25; C10N80/00; C10M169/00; C10M129/00; C10M133/00; C10M137/00; C10M139/00; C10M141/00; C23C14/06;

C23C16/26; F01M9/00; F01M11/00; (IPC1-7):

C10M169/04; C10M129/68; C10M133/04; C10M133/54; C10M133/56; C10M137/10; C10M139/00; C23C14/06; C23C16/26; C10N30/06; C10N40/02; C10N40/25

- European:

Application number: JP20020322322 20021106 Priority number(s): JP20020322322 20021106

Report a data error here

Abstract of JP2004155891

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a low-friction sliding material having highly excellent low-frictional properties and also exerting fuel economy-saving effect even greater than a conventional combination of a sliding member of an aluminum alloy and steel material and an organomolybdenum compound, and to provide a lubricating oil composition for use in the low-friction sliding material.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide



(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2004-155891 (P2004-155891A)

(43) 公開日 平成16年6月3日(2004.6.3)

| | | | | (43) | 公田口 | T46 104-014 | 3 🗖 (2004. 0. 3) |
|---------------------------|------------------------------|------|-----|---------|-------------|-------------|------------------|
| (51) Int.C1. ⁷ | FI | | | | | テーマコー | ド(参考) |
| C 1 OM 169/04 | CIOM | 169/ | 04 | | | 4H1O4 | |
| C 1 OM 129/68 | C1OM | 129/ | 68 | | | 4KO29 | |
| C 1 OM 133/04 | CIOM | 133/ | 04 | | | 4K030 | |
| C 1 OM 133/54 | CIOM | 133/ | 54 | | | | |
| C 1 OM 133/56 | C1OM | 133/ | 56 | | | | |
| | 審查請求 未 | 請求 | 請求項 | の数 10 | OL | (全 19 頁) | 最終頁に続く |
| (21) 出願番号 | 特願2002-322322 (P2002-322322) | (71) | 出願人 | 0000044 | 144 | | |
| (22) 出願日 | 平成14年11月6日 (2002.11.6) | ` ′ | | 新日本 | 石油株式 | 大会社 | |
| | | 1 | | 東京都 | 巷区西翁 | f橋1丁目3番 | 12号 |
| | | (71) | 出願人 | 0000039 | 97 | | |
| | | | | 日産自! | 助車株式 | 大会社 | |
| | | | | 神奈川 | 尽横浜市 | 7神奈川区宝町 | 2番地 |
| | | (74) | 代理人 | 1001021 | 41 | | |
| | | | | 弁理士 | 的場 | 基憲 | |
| | | (72) | 発明者 | 小西] | 正三郎 | | |
| | | | | 神奈川 | 界横浜市 | 中区千鳥町8 | 番地 新日本 |
| | | | | 石油株: | 式会社内 | จ | • |
| | | (72) | 発明者 | 加納 | 其 | | |
| | | | | 神奈川 | 某横浜市 | 7神奈川区宝町 | 2番地 日産 |
| | | | | 自動車 | 朱式会社 | 上内 | |
| | | | | | | 最 | 上終頁に続く |

(54) 【発明の名称】低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物

(57)【要約】

【課題】極めて優れた低摩擦特性を示し、更には従来のアルミニウム合金と鋼材料の摺動部と有機Mo化合物との組合せよりも更に優れた省燃費効果を発揮し得る低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物を提供すること。

【解決手段】 D L C 部材と、アルミニウム合金部材と、これらの摺動面に脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物を用いる低摩擦摺動材料である。

上記低摩擦摺動材料に用いられ、脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物である。

【選択図】

なし



【特許請求の範囲】

【請求項1】

ダイヤモンドライクカーボン(DLC)部材とアルミニウム合金部材との摺動面に、脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物を用いることを特徴とする低摩擦摺動材料。

【請求項2】

上記DLC部材が、水素を含まないアモルファスカーボン(α-C)系材料から成ることを特徴とする請求項1に記載の低摩擦摺動材料。

【請求項3】

上記 D L C 部材及びアルミニウム合金部材のされぞれの表面粗さか、算術平均粗さR ので、 0 . 1 μ m 以下であることを特徴とする請求項1又は2 に記載の低摩擦摺動材料。

【請求項4】

上記 D L C 部材は、表面硬さが、マイクロビッカーズ硬さ(109荷重)で H V 1 0 0 0 ~ 3 5 0 0、厚さが 0. 3 ~ 2. 0 μ m であり、上記 アルミニウム 合金 部材は、表面硬さが、プリネル硬さ H B 8 0 ~ 1 3 0 であることを特徴とする請求項 1 ~ 3 のいずれか 1 っの項に記載の低摩擦摺動材料。

【請求項5】

内燃機関の摺動部に使用されることを特徴とする請求項1~4のいずれか1つの項に記載の低摩擦摺動材料。

【請求項6】

上記アルミニウム合金が、シリコンを4~20%及び銅を1.0~5.0%含む亞共晶アルミニウム合金又は過共晶アルミニウム合金であることを特徴とする請求項1~5のいずれか1つの項に記載の低摩擦摺動材料。

【請求項7】

請求項1~6のいずれか1つの項に記載の低摩擦摺動材料に用いられて潤滑油組成物であって、

上記脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤が炭素数6~30の炭化水素基を有し、組成物全量基準で0.05~3.0%含まれて成ることを特徴とする潤滑油組成物。

【請求項8】

ポリプテニルコハク酸イミド及び/又はその誘導体を含有することを特徴とする請求項7に記載の潤滑油組成物。

【請求項9】

上記ポリプテニルコハク酸イミド及び/又はその誘導体の含有量が、組成物全量基準で 0.1~15%であることを特徴とする請求項8に記載の潤滑油組成物。

【請求項10】

ジチオリン酸豆鉛を含有し、その含有量が、組成物全量基準且つリン元素換算量で、 O. 1 %以下であることを特徴とする請求項7~9のいずれか1つの項に記載の潤滑油組成物

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物に係り、更に詳細には、内燃機関等での使用に適し、極めて優れた低摩擦性を示す低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】

地球全体の温暖化、オグン層の破壊など地球規模での環境問題が大きくクローズアップされ、とりわけ地球全体の温暖化に大きな影響があるといわれているCO2削減については各国でその規制値の決め方をめぐって大きな関心を呼んでいる。

20

10

CO2削減については、自動車の燃費の削減を図ることが大きな課題の1つであり、摺動材料と潤滑油が果たす役割は大きい。

摺動材料の投割は、エンジンの摺動部位の中で摩擦摩耗環境が苛酷な部位に対して耐磨耗性に優れ且つ低い摩擦係数を発現することであり、最近では、種々の硬質薄膜材料の適用が進んできている。一般にDLC材料は、空気中、潤滑油非存在下における摩擦係数が、TiNやCFNといった耐磨耗性の硬質被膜材料と比べて低いことから低摩擦摺動材料として期待されている。

[0003]

また、潤滑油における省燃費対策としては、▲1▼低粘度化による、流体潤滑領域における粘性抵抗及びエンジン内の 抵抗の低減、▲2▼最適な摩擦調整剤と各種添加剤の配合による、混合及び境界潤滑領域下での摩擦損失の低減、が提言されており、摩擦調整剤としては、MODTCやMODTPといった有機MO化合物を中心に多くの研究がなされており、従来の鋼材料から成る摺動面においては、使用開始初期に優れた低摩擦係数を示す有機MO化合物を配合した潤滑油が適用され、効果を上げていた。

[0004]

しかしながら、空気中において低摩擦性に優れる一般の D L C 材料は、潤滑油存在下においては、その摩擦低減効果が小さいことが報告されている(例えば、非特許文献 1 参照)

また、この摺動材料に有機モリプデン化合物を含有する潤滑油組成物を適用したとしても 摩擦低減効果が十分発揮されていないことがわかってきている(例えば、非特許文献2参照)。

[0005]

【非特許文献1】

加納 他「日本トライポロジー学会予稿集・東京」、1999年5月、P11~12 【非特許文献2】

Kano et al. 「World Tribology Congress」、2001年9月、Vienna、Proceeding、P842

[0006]

【発明が解決しようとする課題】

本発明は、このような従来技術の有する課題に鑑みてなされたものであり、その目的とするところは、極めて優れた低摩擦特性を示し、更には従来のアルミニウム合金と鋼材料の摺動部と有機MO化合物との組合せよりも更に優れた省燃費効果を発揮し得る低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物を提供することにあり、更に、本発明は耐磨耗性に優れ、安定的に低摩擦特性を発揮し得る低摩擦材料を提供することにある。

[00007]

【課題を解決するための手段】

本発明者らは、上記課題を解決すべく鋭意検討を重ねた結果、DLC部材とアルミニウム合金部材とを、所定の無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物存在下で摺動させることにより、上記課題が解決されることを見出し、本発明を完成するに至った。

[0008]

即ち、本発明の低摩擦摺動材料は、DLC部材と、アルミニウム合金部材と、これらの摺動面に脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物を用いることを特徴とする。

[0009]

また、本発明に用いる潤滑油組成物は、上記低摩擦摺動材料に用いられる潤滑油組成物であって、

脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有することを特徴とする。

[0010]

【発明の実施の形態】

10

20

30

以下、本発明の低摩擦摺動材料について、更に詳細に説明する。なお、本明細書において「%」は、特記しない限り質量百分率を示す。

かかる低摩擦褶動材料は、DLC部材とアルミニウム合金部材とを摺動させる際に、DLC部材とアルミニウム合金部材との摺動面に脂肪酸エステル系及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物を介在させる。これより、DLC部材とアルミニウム合金部材とが従来よりも極めて低摩擦で摺動しする。

[0011]

ここで、上記DLC部材を構成するDLC(ダイヤモンドライクカーボン)材は、炭素元素を主として構成された非晶質であり、炭素同士の結合形態がダイヤモンド構造(SP³結合)とグラファイト結合(SP²結合)の両方から成る。具体的には、炭素元素だけから成るの一C(アモルファスカーボン)、水素を含有するの一C:H(水素アモルファスカーボン)、及びチタン(Ti)やモリプデン(MO)等の金属元素を一部に含むMeCが学げられるが、本発明においては、上記DLC部材は大幅な摩擦低減効果の発揮の面から、水素を含まないの一C系材料から成ることが好適である。

上記アルミニウム合金部材の構成材料としては、シリコン(Si)を4~20%及び銅(Cu)を1.0~5.0%含む豆共晶アルミニウム合金又は過共晶アルミニウム合金を用いることが好ましい。具体的にはAC2A、AC8A、ADC12やADC14(JIS)などを挙げることができる。

[0012]

また、上記 D L C 部材及びアルミニウム合金部材のそれぞれの表面粗さは、算術平均粗さ R C で、0・1 μ m 以下であることが摺動の安定性の面から好適である。0・1 μ m を超 えると局部的にスカッフィングを形成し、摩擦係数の大幅向上となることがある。 更に、上記 D L C 部材は、表面硬さが、マイクロピッカーズ硬さ(10分荷重)でHV1 000~3500、厚さが0・3~2・0 μ m であることが好ましく、上記アルミニウム 合金部材は、表面硬さが、プリネル硬さHB80~130であることが好ましい。D L C 部材の表面硬さ及び厚さが上記範囲から外れるとHV1000未満、厚さ0・3 μ m 未満 では摩滅し、逆にHV3500、厚さ2・0 μ m を超えると剥離し易くなり、アルミニウム合金部材の表面硬さが上記から外れるとHB80未満ではアルミニウム合金が摩耗し易 くなることがある。

[0013]

本発明の低摩擦摺動材料は、潤滑油を介在させて2つの金属表面が接触する摺動面であれば何ら限定なく使用できるが、代表的には、内燃機関の摺動部として使用できる。この場合は、従来に比べて極めて優れた低摩擦特性が得られるので有効である。

[0014]

次に、本発明に用いる潤滑油組成物について詳細に説明する。

かかる潤滑油組成物は、潤滑油基油に、脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/叉は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤を含有して成り、上述した低摩擦摺動材料に用いられる。

[0015]

ここで、上記脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤としては、炭素数 6 ~ 3 0、好ましくは炭素数 8 ~ 2 4、特に好ましくは炭素数 1 0 ~ 2 0 の直鎖状又は分枝状炭化水素基を有する脂肪酸エステル、脂肪族アミン化合物及びこれらの任意混合物を挙げることができる。炭素数が 6 ~ 3 0 でないときは、本発明のような摩擦低減効果が十分得られない可能性がある。

ここで、上記潤滑油基油としては特に限定されるものではなく、通常、潤滑油組成物の基油として用いられるものであれば、鉱油系基油、合成系基油を問わず使用することができる。

鉱油系基油としては、具体的には、原油を常圧蒸留及び減圧蒸留して得られた潤滑油留分を溶削脱れき、溶削抽出、水素化分解、溶削脱るす、水素化精製、ワックス異性化等の処理を1つ以上行って精製したもの等が挙げられ、特に水素化分解処理や水素化精製処理あるいはワックス異性化処理が施されたもの等の各種の基油を用いることができる。



20





[0016]

合成系基油としては、具体的には、アルキルナフタレン、アルキルベンゼン、ポリプテンヌはその水素化物:1ーオクテンオリゴマー、1ーデセンオリゴマー等のポリーαーオレフィン又はその水素化物:ジトリデシルグルタレート、ジオクチルアジペート、ジイソデシルアジペート、ジトリデシルアジペート、及びジオクチルセバケート等のジエステル:トリメチロールプロバンカプリレート、トリメチロールプロバンペラルゴネート、ペンタエリスリトールー2ーエチルヘキサノエート、及びペンタエリスリトールペラルゴネート等のポリオールエステル及びこれらの混合物等が例示できる。中でも、1ーオクテンオリゴマー、1ーデセンオリゴマー等のポリーαーオレフィン又はその水素化物が好ましい例として挙げられる。

[0017]

本発明の潤滑油組成物における基油は、鉱油系基油又は合成系基油を単独あるいは混合して用いる以外に、2種類以上の鉱油系基油、あるいは2種類以上の合成系基油の混合物であっても差し支えない。また、上記混合物における2種類以上の基油の混合比も特に限定されず任意に選ぶことができる。

[0018]

[0019]

潤滑油基油の動粘度は、特に制限はなりが、内燃機関用潤滑油組成物として使用する場合には、100℃にあける動粘度は、2mm²/S以上であることが好ましく、より好ましくは3mm²/S以上であり、一方、その動粘度は、20mm²/S以下であることが好ましい。潤滑油基油の100℃にあける動粘度を2mm²/S以上とすることがより小さい組成物を得ることができる。一方、100℃における動粘度を20mm²/S以下とすることによって、流体抵抗が小さくなるため潤滑個所での摩擦抵抗のより小さい組成物を得ることができる。【0020】

また、潤滑油基油の粘度指数は、特に制限はなりが、80以上であることが好ましく、内燃機関用潤滑油組成物として使用する場合には、100以上であることが好ましく、120以上であることが特に好ましい。潤滑油基油の粘度指数が高いものを選択することにより低温粘度特性に優れるだけでなく、摩擦低減効果に優れた組成物を得ることができる。 【0021】

上記炭素数 6 ~ 8 0 の 直鎖状又は分枝状炭化水素基 2 しては、具体的には、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラデシル基、ペンタデシル基、ヘキサデシル基、ヘプタデシル基、オクタデシル基、ノナデシル基、イコシル基、ヘンイコシル基、ドコシル基、トリコシル基、テトラコシル基、ペンタコシル基、ヘキサコシル基、ヘプタコシル基、オクタコシル基、ノナコシ



40

10

20

30



ル基及びトリアコンチル基等のアルキル基、ヘキセニル基、ヘプテニル基、オクテニル基、ノネニル基、デセニル基、ウンデセニル基、ドデセニル基、トリデセニル基、テトラデセニル基、ペンタデセニル基、ヘキサデセニル基、ヘプタデセニル基、オクタデセニル基、ノナデセニル基、イコセニル基、ヘンイコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基、テトラコセニル基、ペンタコセニル基、ヘキサコセニル基、ヘプタコセニル基、オクタコセニル基、ノナコセニル基及びトリアコンテニル基等のアルケニル基などを挙げることができる。

なお、上記アルキル基及びアルケニル基には、考えられる全ての直鎖状構造及び分枝状構造が含まれ、また、アルケニル基における二重結合の位置は任意である。

[0022]

また、上記脂肪酸エステルとしては、 かかる炭化水素基を有する脂肪酸と脂肪族 1 価アルコール又は脂肪族 3 価アルコールとから成るエステルなどを例示できる。 具体的な好適例としては、 グリセリンモノオレート、 グリセリンジオレート、 ソルビタンモノオレート及びソルビタンジオレートなどが挙げられる。

更に、上記脂肪族アミン化合物としては、脂肪族モノアミン又はそのアルキシドウカが、脂肪族アミン、イミダソリン化合物等、及びこれらの誘導体等を例示できる。具体的には、ラウリルアミン、ラウリルジエチルアミン、ラウリルアミン、オレイルアミン、ステアリルアミン、オレイルアミン、オレイルアミン、オレイルアミン、オレイルアミン、オレイルアミン、カリカーの脂肪が、カーシャンではアルナーのではアルケーがある。とのでは、アミンアルキシアルキシーではアルケーがはアルケーがはアンドウェット酸等のアミンアルキレンオキシドウカが、カージャンでは、カーシャンでは、カーシャンでは、カージャンをである。のでは、カージャンをである。のでは、カージャンをでは、カージャンをでは、カージャンをできた。のでは、カージャンをできたいからで、発達な例としては、アミンボリオキシエチレンートリスクをできた。のでは、大きな変性に合物等が学げられる。

[0023]

また、本発明に用いる潤滑油組成物に含まれる脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤及び/又は脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤の含有量は、特に制限はないが、組成物全量基準で、0.05~3.0%であることが好ましく、更に好ましくは0.1~2.0%、特に好ましくは0.5~1.4%であることがよい。上記含有量が0.05%未満であると摩擦低減効果が小さくなり易く、3.0%を超えると摩擦低減効果に優れるものの潤滑油への溶解性や貯蔵安定性が著しく惡化し、沈殿物が発生し易いので、好ましくない。

[0024]

更に、 本発明に用いる潤滑油組成物は、ポリプテニルコハク酸イミド及び/又はその誘導体を含有することが好適である。

上記ポリプテニルコハク酸イミドとしては、次の一般式(1)及び(2)

[0025]

【化1】

PIB O PIB $N+CH_2CH_2NH$ CH_2CH_2N (1)



[0026]

10

20

30

【化2】

$$\begin{array}{c}
O \\
N + CH_2CH_2NH + H \\
O
\end{array}$$
(2)

[0027]

で表される化合物が挙げられる。これら一般式におけるPIBは、ポリプテニル基を示し、高純度イソプテン又は1ープテンとイソプテンの混合物をフッ化ホウ素系触媒又は塩化アルミニウム系触媒で重合させて得られる数平均分子量が900~3500、望ましくは1000~2000のポリプテンから得られる。上記平均分子量が900未満の場合は消浄性効果が劣り易く、3500を超える場合は低温流動性に劣り易いため、望ましくない

また、上記一般式における n は、清浄性に優れる点から 1 ~ 5 の整数、より望ましくは 2 ~ 4 の整数であることがよい。更に、上記ポリプテンは、製造過程の触媒に起因して残留する微量のフッ素分や塩素分を吸着法や十分な水洗等の適切な方法により、 5 0 P P m 从下、より望ましくは 1 P P m 从下まで除去してから用いることもよい。

[0028]

更に、上記ポリプテニルコハク酸イミドの製造方法としては、特に限定はないが、例えば、上記ポリプテンの塩素化物又は塩素やフッ素が充分除去されたポリプテンと無水マレイン酸とを100~200℃で反応させて得られるプテニルコハク酸を、ジエチレントリアミン、トリエチレンテトラミン、テトラエチレンペンタミン及びペンタエチレンへキサミン等のポリアミンと反応させることにより得ることができる。

[0029]

一方、上記ポリプテニルコハク酸イミドの誘導体としては、上記一般式(1)及び(2)に示す化合物に、ホウ素化合物や含酸素有機化合物を作用させて、残存するアミノ基及び/又はイミノ基の一部又は全部を中和したリアミド化した、いわゆるホウ素変性化合物又は酸変性化合物を例示できる。代表的には、ホウ素含有ポリプテニルコハク酸イミド、特にホウ素含有ピスポリプテニルコハク酸イミドを用いることがより望ましい。

[0030]

また、上記含酸素有機化合物としては、具体的には、例えばギ酸、酢酸、グリコール酸、プロピオン酸、乳酸、酪酸、吉草酸、カプロン酸、エナント酸、カプリル酸、ペラルゴン酸、カプリン酸、ウンデシル酸、ラウリン酸、トリデカン酸、ミリスチン酸、ベンタデカン酸、パルミデン酸、マルガリン酸、ステアリン酸、オレイン酸、ノナデカン酸及びエイ





50

10

20

コサン酸等の炭素数 1 ~ 8 0 の モノカルボン酸、シュウ酸、フタル酸、トリメリット酸及びピロメリット酸等の炭素数 2 ~ 3 0 のポリカルボン酸並びにこれらの無水物、又はエステル化合物、炭素数 2 ~ 6 のアルキレンオキサイド及びヒドロキシ(ポリ)オキシアルキレンカーポネート等が挙げられる。

[0031]

なお、本発明に用いる潤滑油組成物において、ポリプテニルコハク酸イミド及び/又はその誘導体の含有量は特に制限されないが、0.1~15%が望ましく、より望ましくは1.0~12%であることがよい。0.1%未満では清浄性効果に乏しくなることがあり、15%を超えると含有量に見合う清浄性効果が得られにくく、抗乳化性が惡化し易い。

[0082]

更にまた、本発明に用いる潤滑油組成物は、次の一般式(3)

[0033]

[化3]

$$R^{4}Q$$
 P S Z_{n} P OR^{6} (3)

20

30

10

[0034]

で表されるジチオリン酸亞鉛を含有することが好適である。

上記式(3)中のR⁴、R⁵、R⁸及びR⁷は、せれぞれ別個に炭素数1~24の炭化水素基を示す。これら炭化水素基としては、炭素数1~24の直鎖状又は分枝状のアルキル基、炭素数3~24の直鎖状又は分枝状のアルケニル基、炭素数5~13のシクロアルキル基又は直鎖状若しくは分枝状のアルキルシクロアルキル基、炭素数6~18のアリール基又は直鎖状若しくは分枝状のアルキルアリール基、及び炭素数7~19のアリールアルキル基等のいずれかであることが望ましい。また、アルキル基やアルケニル基は、第1級、第2級及び第3級のいずれであってもよい。

[0035]

上記R⁴、R⁵、R⁶及びR⁷としては、具体的には、メチル基、エチル基、プロビル基 、プチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、 ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラデシル基、ペンタデシル基、ヘキサデ シル基、ヘプタデシル基、オクタデシル基、ノナデシル基、イコシル基、ヘンイコシル基 、ドコシル基、トリコシル基及ひテトラコシル基等のアルキル基、プロペニル基、イソプ ロペニル基、プテニル基、プタジエニル基、ペンテニル基、ヘキセニル基、ヘプテニル基 、オクテニル基、ノネニル基、テセニル基、ウンデセニル基、ドテセニル基、トリテセニ ル基、テトラデセニル基、ペンタデセニル基、ヘキサデセニル基、ヘプタデセニル基及び オレイル基等のオクタデセニル基、ノナデセニル基、イコセニル基、ヘンイコセニル基、 ドコセニル基、トリコセニル基及ひテトラコセニル基等のアルケニル基、シクロペンチル 基 、 シ ク ロ ヘ キ シ ル 基 及 ぴ シ ク ロ ヘ プ チ ル 基 等 の シ ク ロ ア ル キ ル 基 、 メ チ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 ジ メ チ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 工 チ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 プ ロ ピ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、エチルメチルシクロペンチル基、トリメチルシクロペンチル基、ジエチルシクロペンチ ル基、エチルジメチルシクロペンチル基、プロピルメチルシクロペンチル基、プロピルエ チ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 ジ ー プ ロ ピ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 プ ロ ピ ル エ チ ル メ チ ル シ ク ロ ペ ン チ ル 基 、 メ チ ル シ ク ロ へ キ シ ル 基 、 ジ メ チ ル シ ク ロ へ キ シ ル 基 、 エ チ ル シ ク ロ へ キ シ ル 基、プロピルシクロヘキシル基、エチルメチルシクロヘキシル基、トリメチルシクロヘキ シ ル 基 、 プ エ チ ル シ ク ロ ヘ キ シ ル 基 、 エ チ ル ジ メ チ ル シ ク ロ へ キ シ ル 基 、 プ ロ ピ ル メ チ ル



シクロヘキシル基、プロピルエチルシクロヘキシル基、ジープロピルシクロヘキシル本、プロピルエチルシクロヘキシル基、メチルシクロヘアチル基、ジメチルシクロヘプテル基、エチルシクロヘアチル基、プロピルメチルシクロヘアチル基、エチルシクロヘアチル基、プロピルメチルシクロヘアチル基、エチルシメチルシクロヘアチル基、トリメチルシクロヘアチル基、プロピルメチルシクロヘアチル基、プロピルメチルシクロヘアチル基、カロピルメチルシクロペアチル基、カロピルメチルシアロピルエチルンチーンのアルキル基、フェニル基及びナフチル基・ジェニル基、トリル基・エチルフェニル基、アウロアルキルス・フェニル基、アウロピルメチルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルフェニル基、アウルスシール基、アウルフェニル基をアウルフェニル基等のアルキルアリールアルキーを対例示できる。

などを学げることができる。

なお、上記炭化水素基には、考えられる全ての直鎖状構造及び分枝状構造をが含まれ、また、アルケニル基の二重結合の位置、アルキル基のシクロアルキル基への結合位置、アルキル基のアリール基への結合位置は任意である。

[0036]

上記ジチオリン酸亞鉛の好適な具体例としては、例えば、ジイソプロピルジチオリン酸亞鉛、ジイソプチルジチオリン酸亞鉛、ジーSec-プチルジチオリン酸亞鉛、ジーSec-プチルジチオリン酸亞鉛、ジーSec-ヘキシルジチオリン酸亞鉛、ジーSec-ヘキシルジチオリン酸亞鉛、ジーS-m-デシルジチオリン酸亞鉛、ジーn-ドデシルジチオリン酸亞鉛、ジィソトリデシルジチオリン酸亞鉛、及びこれらの任意の組合せに係る混合物等が挙げられる

[0037]

また、上記ジチオリン酸亞鉛の含有量は、特に制限されないが、より高い摩擦低減効果を発揮させる観点から、組成物全量基準且つリン元素換算量で、0.1%以下であることが好ましく、また0.06%以下であることがより好ましく、更にはジチオリン酸亞鉛が含有されないことが特に好ましい。ジチオリン酸亞鉛の含有量がリン元素換算量で0.1%を超えると、DLC部材とアルミニウム合金部材との摺動面における上記脂肪酸エステル系無灰摩擦調整剤や上記脂肪族アミン系無灰摩擦調整剤の優れた摩擦低減効果が阻害されるおせれがある。

[0038]

更に、上記プチオリン酸亞鉛は、特に限定されることなく、任意の従来方法を採用して製造することができる。具体的には、例えば、上記式(3)中のR⁴、R⁵、R⁸及びR⁷に対応する炭化水素基を有するアルコール又はフェノールを五硫化ニリンと反応させてプチオリン酸とし、これを酸化亞鉛で中和させることにより合成できる。なお、上記プチオリン酸亞鉛の構造が異なるのは、使用する原料アルコール等によることは言うまでもなり

[0039]

上述のように、本発明に用いる潤滑油組成物は、DLC部材とアルミニウム合金部材との 習動面に用いる場合に、極めて優れた低摩擦特性を示すが、特に内燃機関の摺動部に用いるときは、金属系清浄剤、酸化防止剤、粘度指数向上剤、他の無灰摩擦調整剤、他の無灰 分散剤、磨耗防止剤若しくは極圧剤、防錆剤、非イオン系界面活性剤、抗乳化剤、金属不 活性化剤、及び消泡剤等を単独で又は複数種を組合せて配合し、必要な性能を高めること ができる。

[0040]

10

20

30

40

20

30

40

50

上記金属系清浄剤としては、潤滑油用の金属系清浄剤として通常用いられる任意の化合物が使用できる。例えば、アルカリ金属又はアルカリ土類金属のスルホネート、フェネート、サリシレート及びナフテネート等を単独で又は複数種を組合せて使用できる。ここで、上記アルカリ金属としてはナトリウム(Na)やカリウム(K)等、上記アルカリ土類金属としてはカルシウム(Ca)やマグネシウム(M3)等が例示できる。また、具体的な好適例としては、Ca又はM3のスルフォネート、フェネート及びサリシレートが挙げられる。

なお、これら金属系清浄剤の全塩基価及び添加量は、要求される潤滑油の性能に応じて任意に選択できる。通常は、過塩素酸法で0~500m3KOH/3、望ましくは150~400m3KOH/3であり、その添加量は組成物全量基準で、通常0.1~10%である。

[0041]

また、上記酸化防止剤としては、潤滑油用の酸化防止剤として通常用いられる任意の化合物を使用できる。例えば、4、4ーメチレンピス(2、6ージーセertープチルフェノール)及びオクチルー3ー(3、5ージーセertープチルー4ーヒドロキシフェニル)プロピオネート等のフェノール系酸化防止剤、フェニルーαーナフチルアミン、アルキルフェニルーαーナフチルアミン及びアルキルジフェニルアミン等のアミン系酸化防止剤、並びにこれらの任意の組合せに係る混合物等が挙げられる。また、かかる酸化防止剤の添加量は、組成物全量基準で、通常0、01~5%である。

[0042]

[0043]

更にまた、他の無灰摩擦調整剤としては、ホウ酸エステル、高級アルコール及び脂肪族エーテル等の無灰摩擦調整剤、ジチオリン酸モリプデン、ジチオカルバミン酸モリプデン及び二硫化モリプデン等の金属系摩擦調整剤等が挙げられる。

また、他の無灰分散剤としては、数平均分子量が900~8500のポリプテニル基を有するポリプテニルベンジルアミン、ポリプテニルアミン、数平均分子量が900未満のポリプテニル基を有するポリプテニルコハク酸イミド等及びそれらの誘導体等が挙げられる

更に、上記磨耗防止削又は極圧削としては、ジスルフィド、硫化油脂、硫化オレフィン、 炭素数 2 ~ 2 0 の炭化水素基を 1 ~ 8 個含有するリン酸エステル、チオリン酸エステル、 亞リン酸エステル、チオ亞リン酸エステル及びこれらのアミン塩等が挙げられる。 更にまた、上記防錆削としては、アルキルペンゼンスルフォネート、ジノニルナフタレン スルフォネート、アルケニルコハク酸エステル、多価アルコールエステル等が挙げられる

また、上記非イオン系界面活性剤及び抗乳化剤としては、ポリオキシエチレンアルキルエ

20

30

ーテル、ポリオキシエチレンアルキルフェニルエーテル及びポリオキシエチレンアルキル ナフチルエーテル等のポリアルキレングリコール系非イオン系界面活性削等が挙げられる

更に、上記金属不活性化剤としては、イミダグリン、ピリミジン誘導体、チアジアグール、ペングトリアグール及びチアジアグール等が挙げられる。

更にまた、上記消泡剤としては、シリコーン、フルオロシリコーン及びフルオロアルキルエーテル等が挙げられる。

なお、これら添加剤を本発明に用いる潤滑油組成物に含有する場合は、その含有量は、組成物全量基準で、他の摩擦調整剤、他の無灰分散剤、磨耗防止剤又は極圧剤、防錆剤、及び抗乳化剤は 0.01~5%、並びに金属不活性剤は 0.005~1%の範囲から適宜選択できる。

[0044]

【実施例】

以下、本発明を実施例及び比較例により更に詳述するが、本発明はこれらの実施例に限定されるものではない。

[0045]

(摺動材料)

摺動材料の一例として、図1に示すようなピンオンディスク単体摩擦用の試験片を作製した。この単体試験片は、3つのピンと、円板がらなり、以下の方法により得られた摺動材料を用いて作製したものである。

・ピン材料

以下のSUJ2材料から所定のピン形状に研磨加工後、ラッピングテープを用いた研磨によってピンを様々な表面粗さ(Rの0.2μm以下)に仕上げた。

· 円板材料

種々のアルミニウム合金がら成る円板形状素材に、所定の時効硬化処理後、ピンとの摺動表面を研磨によって、種々の表面粗さに仕上げた。

·表面処理

上記により仕上げられたピン材料の表面に、PVD処理又はCVD処理によって以下の材料を様々な膜厚となるようにコーティングした。コーティングされた表面は更にラッピンプテープを用いた研磨によって様々な表面粗さ(RのO.11um以下)に仕上げた。

1 Va - C

A2 V T i N

A3VCrN

▲4 ♥ D L C (a - C : H)

これら摺動材料について表1に示す。

[0046]

【 表 1 】





| | 表. 各実施例、比較例 | 校例の仕様と摩擦評価結果 | 平価結果 | | | | | | | |
|------|-------------|--------------|------------|-------------|--------------|------|----------|---------|------------|-------|
| | ピンオンディスク材料 | SI. | | | 表面硬さ | 表さ | 表面粗さRaμm | FRa H m | 潤滑油仕様 | 摩擦係数 |
| 実施例 | ディスク | <u>र</u> ू | | | ディスクHRB ピンHv | | F125 | 갻 | 使用潤滑油 | |
| | | 基材 | コーティング | 膜厚um | | | | - | | |
| 実施例1 | AC2A | SUJ2熱処理材 | a-C | 1.1 | 80 | 1850 | 0.05 | 0.03 | Φ | 0.055 |
| 実施例2 | AC8A | SUJ2熱処理材 | a-C | 1.5 | 120 | 1850 | 0.05 | 0.03 | 0 | 0.057 |
| 実施例3 | ADC12 | SUJ2熱処理材 | a-C | 1.4 | 110 | 1850 | 0.05 | 0.03 | © | 0.061 |
| 実施例4 | ADC14 | SUJ2熱処理材 | a-C | 8'0 | 130 | 1850 | 0.05 | 0.03 | (| 990.0 |
| 実施例5 | AC8A | SUJ2熱処理材 | DLC(a-C:H) | <i>L</i> '0 | 120 | 1250 | 0.04 | 0.02 | 0 | 0.083 |
| 実施例6 | AC2A | SUJ2熱処理材 | a-C | 2.0 | 80 | 1000 | 0.03 | 0.02 | @ | 0.060 |
| 実施例7 | AC8A | SUJ2熱処理材 | a-C | 11 | 120 | 1850 | 0.10 | 0.03 | (| 0.068 |
| 実施例8 | AC8A | SUJ2熱処理材 | a-C | 6.0 | 120 | 1820 | 0.05 | 0.10 | 9 | 990.0 |
| 実施例9 | ADC14 | SUJ2熱処理材 | a-C | 6.0 | 130 | 3500 | 0.05 | 0.04 | () | 0.070 |
| 比較例1 | AC2A | SUJ2熱処理材 | 無し | | 80 | 1850 | 0.10 | 0.03 | ⊚ | 0.14 |
| 比較例2 | AC8A | SUJ2熱処理材 | 無し | | 120 | 1850 | 0.05 | 0.03 | <u>(2)</u> | 0.12 |
| 比較例3 | ADC14 | SUJ2熱処理材 | a-C | 1.2 | 130 | 1820 | 0.05 | 0.03 | 6 | 0.10 |
| 比較例4 | AC2A | SUJ2熱処理材 | PVD-T:N | 2,5 | 80 | 2300 | 0.05 | 0.04 | (2) | 0.11 |
| 比較例5 | AC8A | SUJ2熱処理材 | PVD CrN | 2.6 | 120 | 1700 | 0.05 | 0.03 | G | 0.11 |

20

30

40

[0047]

(潤滑油組成物の調製)

・オイル1

潤滑油基油として水素化分解鉱油(100℃動粘度: 5 . 0 m m ² / S 、粘度指数: 1 . 0 、全芳香族含有量: 5 . 5 %)を用い、それにエステル系摩擦調整剤(グリセリンモノ

20

30

オレート)を1%、無灰系分散剤(ポリプテニルコハク酸イミド(窒素含有量:1.2%))を5.0%、金属系清浄剤としてカルシウムスルホネート(全塩基価:300m分KOH/分、カルシウム含有量:12.0%)を0.5%及びカルシウムフェネート(全塩基価:255m分KOH/分、カルシウム含有量:9.2%)を0.9%、その他添加剤として粘度指数向上剤、酸化防止剤、防錆剤、抗乳化剤、非イオン系界面活性剤、金属不活性化剤、消泡剤等を合計量で7.0%配合し調製した。

ジアルキルジチオリン酸亞鉛(亞鉛含有量: 9. 3 %、リン含有量: 8. 5 %、アルキル基: 第 2 級プチル基又は 第 2 級ヘキシル基) をリン元素換算量で 0. 0 4 7 %添加した以外は、オイル 1 と同様の操作を繰り返して調製した。・オイル 3

潤滑油基油として1ーデセンオリゴマー水繁化物(100℃動粘度:3.9mm²/s、粘度指数:124、全芳香族含有量:0.0%)を用いた以外は、オイル2と同様の操作を繰り返して調製した。

エステル系摩擦調整剤を添加せず、アミン系摩擦調整剤(N、NージポリオキシエチレンーNーオレイルアミン)を1.0%添加した以外は、オイル1と同様の操作を繰り返して調製した。

・オイル5

・オイル4

・オイル2

ジアルキルジチオリン酸亞鉛(亞鉛含有量: 9. 3 %、リン含有量: 8. 5 %、アルキル基: 第 2 級プチル基又は 第 2 へキシル基)をリン元素換算量で 0. 0 9 4 %とした以外は、オイル 2 ·と同様の操作を繰り返して調製した。

・オイル6

アミン系摩擦調整剤 (N、NージポリオキシエチレンーNーオレイルアミン) を 0. 5 % 添加した以外は、オイル 5 と同様の操作を繰り返して調製した。

・オイル7

エステル系摩擦調整剤(グリセリンモノオレート)を 0. 2% とした以外は、オイル 2 と同様の操作を繰り返して調製した。

・オイル8

エステル系摩擦調整剤を添加しない以外は、オイル5と同様の操作を繰り返して調製した

・オイル9

エステル系摩擦調整剤を添加せず、モリプデンジチオカーパメイト(モリプデン含有率:4.1%)を1.1%添加した以外は、オイル5と同様の操作を繰り返して調製した。 これら潤滑油組成物の組成とそのオイル性状を表2に示す。

[0048]

【表2】





| | | #41M | 71112 | 7112 7113 | 74110 74110 74110 | 71115 | 71N® | #1110 | 711M® | オイル® |
|----------------------------|---------------------------------------|-----------|-----------------|-----------|-------------------|-------|---------|-------|-------|-------|
| 潤滑油基油(基油全量基準) | | | | | | | | | | |
| (1) | 質量% | 100 | 8 | ı | 901 | 8 | , 91 | 9 | 100 | 901 |
| 合成油2) | 質量% | ı | ı | 8 | ı | - | _ | | _ | ı |
| 添加剤(組成物全量基準) | | | | | | | | | | |
| (A)エステル系換調整剤 ³⁾ | 質量% | 0:1 | 1.0 | 1.0 | ı | 0.1 | 0:1 | 0.2 | ı | ı |
| (A)アミン系摩擦調整剤 ⁴⁾ | 質量% | 1 | 1 | 1 | 1.0 | ŀ | 0.5 | 1 | ì | ı |
| 有機モリブデン化合物が | 質量% | ı | ı | ı | J | ı | 1 | ı | 1 | Ξ |
| (B)無灰系分散剤 ⁶⁾ | | 2.0 | 2.0 | 2.0 | 5.0 | 5.0 | 5.0 | 2.0 | 2.0 | 20 |
| (C)ZDTP(リン元素複算量)" | 質量% | 0.0 | 0.047 | 0.047 | 0.047 | 0.094 | 0.094 | 0.047 | 0.094 | 0.094 |
| 金属系清净剤(金属元素換算量) | 質量% | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 |
| そのもの添加剤的 | 質量% | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 | 0.50 |
| その他の添加剤的 | 質量% | 06:0 | 0.90 | 0.00 | 0.30 | 0.90 | 0.90 | 0.30 | 0.30 | 0.90 |
| オイル性状 | | | | - | | | | | | |
| 動粘度(100°C) | mm^2/s | | 10.2 | 10.0 | 10.2 | 10.3 | 10.3 | 10.3 | 10.3 | 10.2 |
| 全塩基価(過塩素酸法) | mgKOH/g | 6.2 | 6.2 | 6.2 | 6.2 | 6.5 | 6.5 | 6.5 | 6.5 | 7.5 |
| 全塩基価(塩酸法) | mgKOH/g | | 4.5 | 4.5 | 4.5 | 5.2 | 5.2 | 5.2 | 5.2 | 6.0 |
| 1) 水素化分解鉱油:100℃動粘度:5.0m | 5.0mm²/s、粘度指数:120、芳香族分:5.5質量 | 数:120、芳君 | 育成分:5.5質 | >= | | | | | | |
| 2)1ードセンインゴマー大乗行物:100。 | 100℃動粘度:3.9mm²/s、粘度指数:124、芳香族分:0.0質量9 | Im²/s、粘度打 | 旨数:124、芳 | 香族分:0.0] | *# * | | | | | |

4)N. N-シポンオキシロチフソーNーオフイグアミ

「%,アルキル基:第2級プチル基又は第2級ヘキシル基)

20 30

10

[0049]

(実施例1~9)

表1の実施例1~9に示すピン及び円板を組合わせた単体試験片を作製し、表1の各実施 例に併記した各潤滑油組成物(上記オイル1~7)を用いて、以下の単体摩擦試験を実施

した。この結果を合わせて表1に示す。

(単 体 摩 擦 試 験 条 件)

最大ヘルツ圧力 : 80 M P a 円板回転速度 : 30 r P m

オイル供給方法 :油浴 供給オイル温度 :80℃ 試験時間 : 60min

[0050]

(比較例1~5·)

上記と同様に、表1の比較例1~5に示すじン及び円板を組合わせた単体試験片を作製し 、 表 1 の 各 実 施 例 に 併 記 し た 各 潤 滑 油 組 成 物 (上 記 オ イ ル 5 、 8 又 は 9) を 用 い て 、 以 下 の単体摩擦試験を実施した。この結果を合わせて表1に示す。

表1より、実施例1~9で得られた単体試験片は、いずれも優れた低摩擦係数を示すこと がわかる。例えば、これらは、エンジンに使われている鉄系材料とアルミニウム合金材料 の組合せを用いた比較例1の単体試験片に比べて、約40~60%の摩擦低減効果が得ら

更 に 、 実 施 例 1 、 2 及 ひ 6 の 結 果 か ら 、 シ チ オ リ ン 酸 亞 鉛 の 含 有 量 が 少 な い ほ ど 廰 擦 低 減 効果に優れることがわかる。

尚 、 実 施 例 1 ~ 9 で 得 ら れ た 単 体 試 験 片 の 材 料 組 合 せ は 、 試 験 後 の 表 面 形 状 に 何 ら 問 題 は なく、耐磨耗性にも非常に優れ、安定した低摩擦特性を示す。

[0051]

尚、本発明の好適範囲外である実施例5で得られた単体試験片は、表1から明らかなよう に摩擦低減効果認められるものの、水素を含まないの一〇材を用いた他の実施例ほどの効 果は見られない。

[0052]

一方、比較例1の単体試験片材料組合せは、SU2材のピンとAC2A材の円板をラッピ ングテープで研磨仕上げしたものの組合せであり、当該ピンに表面コーティングをしてい ない組合せである。また、この単体試験では、本発明で用いる摩擦調整剤を含まない潤滑 油組成物(オイル8)を用いている。従って、摩擦係数が0.1を超えてしまい摩擦特性 に劣る。これは、摺動面に区NDTPを主体とする反応皮膜が形成されたためと推定でき 7.

また、比較例2の単体試験片材料組合せは、比較例1と同様の構成である。この単体試験 では、本発明で用いる摩擦調整剤を含む潤滑油組成物(オイル5)を用いており、多少の 摩擦低減効果があるものの、摩擦係数が0.1程度と高く摩擦特性に劣る。これは、摺動 面に区NDTPを主体とする反応皮膜が形成されたためと推定できる。

更に、比較例3の単体試験片材料組合せは、実施例4と同様の構成であるが、潤滑油組成 物として従来の鋼材料間の摺動面に最も有効であった有機モリプテンを配合した省燃費工 ンジン油(オイル9)を用いても、摩擦係数が0.1に近い高い摩擦係数を示す。これは 、摺動面に二硫化モリプテン被膜が形成されないためと推定できる。

更にまた、比較例4の単体試験片材料組合せでは、TiNコーティングしたビンと本発明 で用いる摩擦調整剤を含む潤滑油組成物(オイル5)を用いており、摩擦係数は低減した ものの、その絶対値は0.1に近いままであった。また、比較例5の単体試験片材料組合 せでは、ピンをCFNコーティングにしてみたが、TiNピンと摩擦低減効果に大差は認 められ なかった。

[0053]

実 施 例 1~ 9 よ り 、 本 発 明 の よ う に D し C 材 、 特 に 好 適 範 囲 で 作 製 さ れ 友 水 素 を 含 ま な い の一 C 系 D L C 材 を 用 い た ピ ン を 、 好 適 な ア ル ミ ニ ウ ム 合 金 材 料 と 特 定 の 摩 擦 調 整 剤 を 所 定量添加した潤滑油組成物潤滑下で摺動させるときは、世界トップレベルの低摩擦係数が 得られ、且つ耐磨耗性に優れている。また、このような顕著な摩擦低減効果は、工業的に 極めて有益であり、エンジン摺動部品等の摩擦損失の大幅な低減、即ちエンジンの燃費改



20

10

30

40

善に有効である。

[0054]

以上、本発明の実施例及び比較例により詳細に説明したが、本発明はこれらに限定される ものではなく、本発明の要旨内であれば種々の変形が可能である。

例えば、産業機械に使われている歯車摺動部材等に用いることもできる。

[0055]

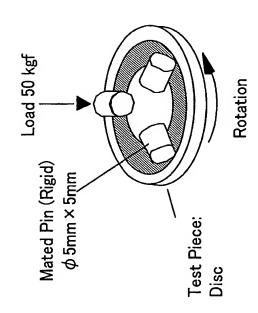
【発明の効果】

以上説明してきたように、本発明によれば、DLC部材とアルミニウム合金部材とを、所定の無灰摩擦調整剤を含有する潤滑油組成物存在下で摺動させることとしたため、極めて優れた低摩擦特性を示し、更には従来のアルミニウム合金と鋼材料の摺動部と有機MO化合物との組合せよりも更に優れた省燃費効果を発揮し得る低摩擦摺動材料及びこれに用いる潤滑油組成物を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】ピンオン摩擦試験機の概略を示す図である。

【図1】







【手続補正書】 【提出日】平成15年4月14日(2003.4.14) 【手続補正1】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0046 【補正方法】変更 【補正の内容】 【0046】

【 表 1 】



| | 摩擦係数 | | | 0.055 | 0.057 | 0.061 | 990.0 | 0.083 | 090.0 | 0.068 | 990.0 | 0.070 | 0.14 | 0.12 | 0.10 | 0.11 | 0.11 |
|--------------|------------|-------------|--------|----------|----------|----------|----------|------------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| | 潤滑油仕様 | 使用潤滑油 | | ⊕ | © | ඟ | ூ | Θ | 0 | © | 9 | 0 | @ | 9 | 6 | © | <u>©</u> |
| | Raµm | 갻 | | 0.03 | 0.03 | 0.03 | 0.03 | 0.02 | 0.02 | 0.03 | 0.10 | 0.04 | 0.03 | 0.03 | 0.03 | 0.04 | 0.03 |
| | 表面組さRaμm | ディスク | | 0.05 | 0.05 | 0.05 | 0.05 | 40:0 | 0.03 | 0.10 | 0.05 | 0.05 | 0.10 | 0.05 | 0.05 | 0.02 | 0.05 |
| | ŤŲ. | | | 1850 | 1850 | 1850 | 1850 | 1250 | 1000 | 1850 | 1850 | 3500 | 750 | 750 | 1850 | 2300 | 1700 |
| | 表面硬さ | ディスクHREピンHv | | 8 | 120 | 110 | 130 | 120 | 80 | 120 | 120 | 130 | 80 | 120 | 130 | 08 | 120 |
| | | | 膜厚um | = | 1.5 | 1.4 | 0.8 | 0.7 | 2.0 | 1.1 | 6.0 | 0.3 | | | 1.2 | 2.5 | 2.6 |
| 评価結果 | | | コーティング | a-C | a-C | a-C | a-C | DLC(a-C:H) | a-C | a-C | a-C | a-C | 無し | 無し | a-C | PVD-TiN | PVD-CrN |
| 校例の仕様と摩擦評価結果 | 家 | ずい | 基材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 | SUJ2熱処理材 |
| 表. 各実施例、比較 | ピンオンディスク材料 | ディスク | • | AC2A | AC8A | ADC12 | ADC14 | AC8A | AC2A | AC8A | AC8A | ADC14 | AC2A | AC8A | ADC14 | AC2A | AC8A |
| | | 実施例 | | 実施例1 | 実施例2 | 実施例3 | 実施例4 | 実施例5 | 実施例6 | 実施例7 | 実施例8 | 実施例9 | 比較例1 | 比較例2 | 比較例3 | 比較例4 | 比較例5. |



フロントページの続き

| (51) Int. C1. ⁷ | FΙ | テーマコード(参考) |
|----------------------------|----------------|------------|
| C 1 0 M 187/10 | C10M 137/10 | A |
| C 1 0 M 189/00 | C 1 0 M 189/00 | A |
| C 2 3 C 14/06 | C 2 3 C 14/06 | F |
| C 2 3 C 16/26 | C 2 3 C 16/26 | |
| // C10N 80:06 | C10N 30:06 | |
| C 1 0 N 40:02 | C 1 0 N 40:02 | |
| C 1 0 N 40:25 | C 1 0 N 40:25 | |

(72)発明者 保田 芳輝

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産自動車株式会社内

(72)発明者 馬 豊

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産自動車株式会社内

ドターム(参考) 4H104 BB31C BE02C BF01C BF03C BH07C BJ05C DA02A EB02 LA03 PA01

PA41

4K029 BA34 BD04

